(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平11-181197

(43)公開日 平成11年(1999)7月6日

(51) Int.Cl. ⁶	識別記号	F I				
C08L 25/00		C 0 8 L 25/00				
COSF 8/00		C08F 8/00				
12/14		12/14				
212/00		212/00				
COSL 69/00						
·		審査請求 未請求 請求項の数11 FD (全 8 頁) 最終頁に続く				
(21)出願番号	特願平10-210370	(71)出願人 000168414				
		荒川化学工業株式会社				
(22)出願日	平成10年(1998)7月8日	大阪府大阪市中央区平野町1丁目3番7月				
		(72)発明者 岡崎 巧				
(31)優先権主張番号	特願平9-296150	大阪市鶴見区鶴見1丁目1番9号荒川化学				
(32)優先日	平 9 (1997)10月13日	工業株式会社研究所内				
(33)優先権主張国	日本(JP)	(72)発明者 小笠原 貴士				
		大阪市鶴見区鶴見1丁目1番9号荒川化学				
		工業株式会社研究所内				
		(72)発明者 山口 典久				
		大阪市鶴見区鶴見1丁目1番9号荒川化学				
		工業株式会社研究所内				

(54)【発明の名称】 ポリカーボネート用流動性改質剤およびポリカーボネート樹脂組成物

(57)【要約】

【課題】 ポリカーボネートの透明性を損なうことなく、また臭気、耐熱性低下の問題を伴うことなく、ポリカーボネートの溶融流動性、成形加工性を改善したポリカーボネート樹脂組成物を提供すること。

【解決手段】 極性基を有する芳香族ビニル系樹脂であって、重量平均分子量が5000~100000かつ溶解度パラメーターの値が9.3を超えて11.5未満の範囲にあるものを含有してなるポリカーボネート用流動性改質剤を用いる。

2

【特許請求の範囲】

【請求項1】 極性基を有する芳香族ビニル系樹脂であって、重量平均分子量が5000~100000かつ溶解度パラメーターの値が9.3を超えて11.5未満の範囲にあるものを含有してなるポリカーボネート用流動性改質剤。

【請求項2】 極性基を有する芳香族ビニル系樹脂が、 芳香族ビニルと極性基含有重合性モノマーを含む共重合 体である請求項1記載のポリカーボネート用流動性改質 剤。

【請求項3】 極性基含有重合性モノマーが、アクリル酸、メタクリル酸およびジアリルフタレートから選ばれるいずれか少なくとも1種である請求項2記載のポリカーボネート用流動性改質剤。

【請求項4】 極性基を有する芳香族ビニル系樹脂が、 芳香族ビニル系樹脂の末端に極性基含有化合物を付加し た反応物である請求項1記載のポリカーボネート用流動 性改質剤。

【請求項5】 極性基含有化合物がフェノール系化合物 である請求項4記載のポリカーボネート用流動性改質 剤。

【請求項6】 少なくとも2種の樹脂からなり、当該樹脂のいずれか少なくとも1種が極性基を有し、かつ当該樹脂のいすれか少なくとも1種が芳香族ビニル系樹脂である樹脂組成物であって、重量平均分子量が5000~10000かつ溶解度パラメーターの値が9.3を超えて11.5未満の範囲にあるものを含有してなるポリカーボネート用流動性改質剤。

【請求項7】 極性基を有する樹脂が芳香族ビニル系樹脂以外の樹脂である請求項6記載のポリカーボネート用 30 流動性改質剤。

【請求項8】 極性基を有する芳香族ビニル系樹脂以外の樹脂が、ジアリルフタレート重合体である請求項7記載のポリカーボネート用流動性改質剤。

【請求項9】 極性基を有する芳香族ビニル系樹脂のガラス転移点が90℃以上である請求項1、2、3、4もしくは5記載のポリカーボネート用流動性改質剤、または樹脂組成物のガラス転移点が90℃以上である請求項6、7もしくは8記載のポリカーボネート用流動性改質剤。

【請求項10】 ポリカーボネートおよび請求項1~9 のいずれかに記載のポリカーボネート用流動性改質剤を 含有してなるポリカーボネート樹脂組成物。

【請求項11】 ポリカーボネート100重量部に、ポリカーボネート用流動性改質剤0.1~100重量部を含有してなる請求項10記載のポリカーボネート樹脂組成物。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、ポリカーボネート 50 技術の課題を解決すべく鋭意検討を重ねた結果、芳香族

用流動性改質剤および可塑化時の流動性が良好なポリカーボネート樹脂組成物に関する。

[0002]

【従来の技術】従来より、ポリカーボネートは透明性がよく、機械強度、耐熱性に優れることからエンジニアリングプラスチックとして、自動車等の成形部品、電気・電子関係部品、OA機器、食品・雑貨などの各種分野において広く利用されている。しかしながら、ポリカーボネートは、一般に溶融粘度が高いため、溶融成形するには高温を要し、変色、酸化、劣化等の種々問題がある。また、流動性・成形性が悪いことより、大型成形品をつくることが困難であったり、逆に薄肉・微細成形品を得ることが困難であるという問題がある。

【0003】このようなポリカーボネートの流動性・成形性を改善するため、例えば、特開昭48-54160号公報、特開昭49-107354号公報、特開昭53-129246号公報、特開昭54-94556公報、特開昭58-89558号公報、特開昭49-41442号公報等にはポリカーボネートとポリエステルとのポリマーアロイ化が開示されている。しかし、ポリエステルとポリカーボネートは反応するため、成形条件を制限され、また加熱着色による悪化、さらには外観の悪化、発泡等の問題点がある。

【0004】また、ポリカーボネートの流動性改善を目 的として、低分子量ポリスチレンを添加したり、ロジ ン、芳香族系石油樹脂、ジシクロペンタジエン樹脂、芳 香族/ジシクロペンタジエン共重合樹脂やクマロンーイ ンデン樹脂等の低分子量炭化水素樹脂を添加することが 考えられる。しかし、これらの流動改質剤とポリカーボ ネートとは相溶性が良くないためポリカーボネートの特 徴である透明性が低下する問題があったり、流動改質剤 の色調が著しく悪いためにポリカーボネートが着色した りする問題がある。さらには、低分子量炭化水素樹脂 は、ダイマー、トリマー等を含むため臭気の問題があ る。同様の目的で、ポリカーボネート自身の分子量を下 げることが行われている。しかし、ポリカーボネートの 流動性は改善するものの、分子量が下がることにより、 耐熱性、耐候性及び耐薬品性などが低下する問題があ る。更には、ポリカーボネートーABSのアロイにおい ても、流動性改善効果は見られるが、透明性低下と耐熱 性低下が著しい。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】本発明は、ポリカーボネートの透明性を損なうことなく、また臭気、耐熱性低下の問題を伴うことなく、ポリカーボネートの溶融流動性、成形加工性を改善したポリカーボネート樹脂組成物を提供することを目的とする。

[0006]

【課題を解決するための手段】本発明者らは、前記従来 技術の課題を解決すべく鋭意検討を重ねた結果、芳香族 ビニル系樹脂の流動性改質作用に着目した。そして、以下に示すような、芳香族ビニル系樹脂で極性基を有するものや、芳香族ビニル系樹脂を含む樹脂組成物で極性基を有するものであって、しかも極性値を示す指標である溶解度パラメーターが特定範囲にある特定の分子量のものがポリカーボネートとの相溶性がよく、これをポリカーボネート用流動性改質剤として用いることにより、前記目的を達成できることを見出し、本発明を完成するに到った。

【0007】すなわち、本発明は、(1)極性基を有す 10 る芳香族ビニル系樹脂であって、重量平均分子量が5000~10000かつ溶解度パラメーターの値が9.3を超えて11.5未満の範囲にあるものを含有してなるポリカーボネート用流動性改質剤、(2)少なくとも2種の樹脂からなり、当該樹脂のいずれか少なくとも1種が極性基を有し、かつ当該樹脂のいずれか少なくとも1種が芳香族ビニル系樹脂である樹脂組成物であって、重量平均分子量が5000~10000かつ溶解度パラメーターの値が9.3を超えて11.5未満の範囲にあるものを含有してなるポリカーボネート用流動性改質剤、さらには(3)ポリカーボネートおよび前記ポリカーボネート用流動性改質剤を含有してなるポリカーボネート制能組成物に関する。

[0008]

【発明の実施の形態】本発明のポリカーボネート用流動性改質剤は、極性基を有する芳香族ビニル系樹脂を含有する。ここでいう極性基とは、酸素、窒素、ハロゲン、硫黄等のいわゆるヘテロ原子を有する原子団のことをさす。極性基を例示すると、エステル基、カルボン酸基、水酸基、フェノール性水酸基、ハロゲン基、ニトリル基、酸無水物基、アミド基、イミド基、酸ハライド基、モルホリル基、ピロリドン基、ホルミル基、エーテル結合、チオニル基、ニトロ基、アミノ基、スルフィド基、スルホン酸基、メルカプト基、ビスフェノール構造、ホスホニル基等があげられる。

【0009】このような極性基を有する芳香族ビニル系 樹脂としては、たとえば、芳香族ビニルと極性基含有重 合性モノマーとの共重合体、極性基含有芳香族ビニルの 重合体、極性基含有芳香族ビニルと芳香族ビニルとの共 重合体、または芳香族ビニル系樹脂の末端などに極性基 6有化合物を付加した反応物等があげられる。

【0010】 芳香族ビニルとしては、たとえばスチレン、αメチルスチレン、ビニルトルエン、インデン、エチルスチレン、ビニルナフタレン、ビニルアントラセン、ジビニルベンゼン等があげられる。これらのなかでも工業的な供給を考慮するとスチレンが好ましい。

【0011】 極性基含有重合性モノマーとしては、アクリル酸、メタクリル酸、無水マレイン酸、アクリロニトリル、アクリルアミド、アリルフェノール、(o, m, p-) ジアリルフタレート、メタクリル酸ベンジル、N 50

ーフェニルマレイミド、Nービニルピロリドン、エチレンオキサイド変性ビスフェノールAジ(メタ)アクリレート等があげられる。これらのなかでもアクリル酸、メタクリル酸、(o, m, p-)ジアリルフタレート、メタクリル酸ベンジル、Nーフェニルマレイミド、、Nービニルピロリドン、エチレンオキサイド変性ビスフェノールAジ(メタ)アクリレートが好ましい。

【0012】極性基含有芳香族ビニルとしては、たとえば、クロロスチレン、ブロモスチレン、ヒドロキシメチルスチレン、クロロメチルスチレン、ヒドロキシスチレン等、ビニル安息香酸があげられる。

【0013】芳香族ビニル系樹脂の末端などに付加しうる極性基含有化合物としては、たとえば、フェノール、tert-ブチルフェノール、オクチルフェノール、ノニルフェノール、ビスフェノールA等のフェノール系化合物があげられる。

【0014】前記各種の極性基を有する芳香族ビニル系 樹脂は前記各成分を重合等することにより得られる。重 合方法は特に制限されず、ラジカル重合、カチオン重 合、アニオン重合などの各種の重合形式を採用でき、ま た重合方式も、塊状重合、溶液重合、懸濁重合、乳化重 合等の各種の方法を採用できる。また、重合時に使用す る重合開始剤も重合形式や方式に合致するものであれば 特に限定されない。以下に、極性基を有する芳香族ビニ ル系樹脂を具体的に示すが、本発明の極性基を有する芳 香族ビニル系樹脂はこれらに限定されるものではない。 【0015】 芳香族ビニルと極性基含有重合性モノマー との共重合体としてはスチレンーマレイン酸共重合体、 スチレンーアクリル酸共重合体、スチレンーメタクリル 酸共重合体、スチレンージアリルフタレート系共重合 体、スチレンージアリルテレフタレートー (メタ) アク リル酸系共重合体、スチレン-アクリルアミド共重合 体、スチレンーアクリロニトリル共重合体、スチレンー メタクリル酸ベンジル共重合体、スチレン-N-フェニ ルマレイミド共重合体、スチレン-N-ビニルピロリド ン共重合体、スチレンーエチレンオキサイド変性ビスフ ェノールAジ(メタ)アクリレート共重合体等があげら

【0016】極性基含有芳香族ビニルの単独重合体としては、クロロメチルスチレンの単独重合体があげられ、極性基含有芳香族ビニルと芳香族ビニルとの共重合体としては、スチレンークロロメチルスチレンの共重合物、スチレンーブロモスチレンの共重合体、スチレンーとドロキシメチルスチレンの共重合体、スチレンーとドロキシスチレンの共重合体、スチレンーとドロキシスチレンの共重合体、スチレンービニル安息香酸の共重合体等があげられる。

【0017】また芳香族ビニル系樹脂の末端に極性基含有化合物を付加した反応物としては、ポリスチレンーフェノール付加物、ポリスチレンーtert-ブチルフェノー

ル付加物、ポリスチレンーオクチルフェノール付加物、ポリスチレンーノニルフェノール付加物、ポリスチレンービスフェノール A 付加物、ポリ α メチルスチレンーフェノール付加物、ポリ α メチルスチレンーtert-ブチルフェノール付加物、ポリ α メチルスチレンーオクチルフェノール付加物、ポリ α メチルスチレンーノニルフェノール付加物、ポリ α メチルスチレンービスフェノール A 付加物、ポリインデンーフェノール付加物、ポリインデンーフェノール付加物、ポリインデンーオクチルフェノール付加物、ポリインデンーオクチルフェノール付加物、ポリインデンー人名付加物、スチレンー α メチルスチレン共重合体ーフェノール付加物、スチレンー α メチルスチレンーインデン共重合体ー

【0018】これら極性基を有する芳香族ビニル系樹脂のなかでも、本発明では芳香族ビニルと極性基含有重合性モノマーとの共重合体、芳香族ビニル系樹脂の末端に極性基含有化合物を付加した反応物が好ましい。特に、芳香族ビニルと極性基含有重合性モノマーとの共重合体としてはスチレンー(メタ)アクリル酸系共重合体、スチレンージアリルフタレート系共重合体、スチレンージアリルフタレートー(メタ)アクリル酸系共重合体、スチレンードッツルフタレートー(メタ)アクリル酸系共重合体、スチレンードッツルでリルでリルでは、スチレンードが共重合体、スチレンードービニルとロリドン共重合体、またはスチレンービスフェノールムジエチルアクリレート共重合体が好ましく、芳香族ビニル系樹脂の末端に極性基含有化合物を付加した反応物としてはポリスチレンーフェノール、ポリスチレンービスフェノールA付加物が好ましい。

フェノール付加物などがあげられる。

【0019】また、前記極性基を有する芳香族ビニル系 樹脂は、重量平均分子量が5000~1000000も のを用いる。重量平均分子量が10000を超える と、流動性改質効果が低くなる。重量平均分子量は大き くなるほど溶融粘度が高くなり、流動性改質効果が低く なくことから、重量平均分子量80000以下とするの が好ましい。一方、重量平均分子量が5000よりも低 くなると流動性が悪くなる。この原因については正確な ところは不明であるが、重量平均分子量が小さくなると ポリカーボネートとの相溶性が向上し過ぎる為であろう と推測できる。また、重量平均分子量が低くなるとダイ マー、トリマー等の低分子量物が相対的に多くなるた め、ポリカーボネートが有する耐熱性、剛性等の種々の 性能を低下させ、また成形時の発煙、ミスト、機械汚 れ、フィッシュアイ等の問題が発生する可能性が高くな るため、重量平均分子量の下限は5000とするのが好 ましい。かかる重量平均分子量はゲルパーミュエーショ ンクロマトグラフィーによるポリスチレン換算によるも のである。なお、本発明の極性基を有する芳香族ビニル 系樹脂の軟化点は特に限定されないが、一般的には軟化 点120℃~200℃程度のものが使用される。

6

【0020】また、極性基を有する芳香族ビニル系樹脂は、極性値を示す指標である溶解度パラメーターが9.3を超えて11.5未満の範囲のものを用いる。溶解度パラメーターが9.3以下または11.5以上の場合には、ポリカーボネートとの相溶性が悪くなりポリカーボネートが本来有する透明性を満足できない。なお、溶解度パラメーターは、重合性モノマーの比率(モル分率)によって比例計算し求める。

【0021】さらに極性基を有する芳香族ビニル系樹脂は、ガラス転移点が90℃以上のもの、さらには100℃以上のものを用いるのが好ましい。ガラス転移点が低くなると、ポリカーボネート樹脂組成物の耐熱性、たとえば荷重熱たわみ温度(HDT)を低下させる場合がある。なお、通常、芳香族ビニル重合体のガラス転移点は100℃以上なので、極性基を有する芳香族ビニル系樹脂中の芳香族ビニルの割合は50重量%以上とするのが好ましい。ガラス転移点の上限は特に限定されないが、ポリカーボネートのガラス転移点が、約145℃~155℃程度であるので、その温度と同等のガラス転移点があれば耐熱性の面では何ら問題無い。

【0022】本発明のポリカーボネート用流動性改質剤 としては、前記極性基を有する芳香族ビニル系樹脂の他 に、少なくとも2種の樹脂からなり、当該樹脂のいずれ か少なくとも 1 種が極性基を有し、かつ当該樹脂のいす れか少なくとも1種が芳香族ビニル系樹脂である樹脂組 成物を使用することもできる。かかる樹脂組成物として は、①極性基を有する芳香族ビニル系樹脂と②極性基を 有する芳香族ビニル系樹脂以外の樹脂からなる組成物、 ③極性基を有しない芳香族ビニル系樹脂と②極性基を有 する芳香族ビニル系樹脂以外の樹脂からなる組成物、① 極性基を有する芳香族ビニル系樹脂と④極性基を有しな い芳香族ビニル系樹脂以外の樹脂からなる組成物、①極 性基を有する芳香族ビニル系樹脂と③極性基を有しない 芳香族ビニル系樹脂からなる組成物の態様がある。この ような樹脂組成物も、樹脂組成物中の極性基の作用によ り、ポリカーボネートとの相溶性がよく透明性を維持で きる。

【0023】前記①極性基を有する芳香族ビニル系樹脂は、前記したものと同様のものを例示できる。②極性基を有する芳香族ビニル系樹脂以外の樹脂としては、極性基含有重合性モノマーの単独重合体があげられ、具体的には、ジアリルフタレートの単独重合体等を例示できる。③極性基を有しない芳香族ビニル系樹脂以外の樹脂としては、芳香族ビニルの単独重合体があげられ、具体的にはスチレンの単独体重合体等を例示できる。④極性基を有しない芳香族ビニル系樹脂以外の樹脂としては、前記①②③以外の樹脂があげられる。

【0024】これら樹脂組成物の態様のなかでも、②極性基を有する芳香族ビニル系樹脂以外の樹脂を含む樹脂組成物とするのが好ましい。なお、②極性基を有する芳

香族ビニル系樹脂以外の樹脂を含む組成物には、芳香族 ビニルと極性基含有重合性モノマーを同一反応系内にお いて重合し、それぞれが単独重合または一部が共重合し て得られるものを含む。

【0025】また、前記樹脂組成物は、①極性基を有する芳香族ビニル系樹脂を単独で用いる場合と同様に、樹脂組成物の重量平均分子量が5000~100000、溶解度パラメーターの値が9.3を超えて11.5未満の範囲にある。また、ガラス転移点は90℃以上のものが好ましい。

【0027】なお、本発明のポリカーボネート用流動性 改質剤とポリカーボネートを混合して樹脂組成物を製造 する方法は、特に制限されず、公知の方法を採用するこ とができる。すなわち、ペレット、粉末または砕片状態 のポリカーボネートおよび流動性改質剤を、高速撹拌機 等を用いて均一混合した後、十分な混練能力のある一軸 または多軸の押出し機で溶融混練する方法、またはバン バリーミキサーやゴムロール機を用いて溶融混練する方 法等を採用することができる。

【0028】さらに、本発明のポリカーボネート樹脂組成物には、各種の添加剤、例えば顔料や染料、ガラス繊維、金属繊維、金属フレーク、炭素繊維等の補強材や充填材、熱安定剤、酸化防止剤、紫外線吸収剤、光安定剤、塑剤、可塑剤、帯電防止剤や難燃剤等を添加できる。

[0029]

【発明の効果】本発明によれば、ポリカーボネートの透明性を損なうことなく、また臭気等の問題を伴うことなく、ポリカーボネートの溶融流動性、成形加工性を改善したポリカーボネート樹脂組成物を提供することができる。また、本発明のポリカーボネート樹脂組成物は、ガラス繊維、金属繊維、金属フレーク、炭素繊維等の補強材や充填材を配合した場合にも溶融流動性向上効果に優れる。

[0030]

【実施例】以下、実施例および比較例により本発明をさらに具体的に説明するが、本発明はこれらに限定されるものではない。

【0031】実施例1 (スチレンーメタクリル酸共重合体の製造)

2リットルのセパラブルフラスコに、スチレン255g およびメタクリル酸45gを仕込んだ後、キシレン12 6 gとイソプロパノール5 4 gの混合溶媒を加え、溶解 した後、アゾビスイソブチロニトリル(以下、AIBN という) 7.5 gを添加した。約30分窒素をバブリン グしながら系内を窒素置換した後に、80℃まで昇温 し、30分間前重合を行なった。その後、スチレン25 5g、メタクリル酸45gおよびAIBN7.5gをキ シレン126gおよびイソプロパノール54gからなる 混合溶媒に溶解した溶液を一時間かけて滴下した。その 間温度が85℃±5℃の範囲になるよう調整した。滴下 終了後、温度を85℃±5℃の範囲に調整しながら、7 時間重合を継続した。その後、加熱・減圧しながら溶媒 を留去し、最終的に240℃、10torr、20分間 減圧蒸留して、520gのスチレン-メタクリル酸共重 合体を得た。得られたスチレンーメタクリル酸共重合体 の物性を表1に示す。

【0032】実施例2 (スチレンージアリルテレフタレート共重合体の製造)

2リットルのセパラブルフラスコに、スチレン240g およびジアリルテレフタレート60gを仕込んだ後、トルエン180gを加え、溶解した後、AIBN7.5g を添加した。約30分窒素をバブリングしながら系内を窒素置換した後に、80℃まで昇温し、30分間前重合を行なった。その後、スチレン240gジアリルテレフタレート60g及びAIBN7.5gを、トルエン180gに溶解した溶液を一時間かけて滴下した。その間度が85℃±5℃の範囲になるよう調整した。滴下終す重合を継続した。その後、加熱・減圧しながら溶媒を留生し、最終的に240℃、10torr、20分間減圧蒸留して、525gのスチレンージアリルテレフタレート共重合体を得た。得られたスチレンージアリルテレフタレート共重合体の物性を表1に示す。

【0033】実施例3(スチレン-ビスフェノールAの付加物の製造)

2リットルのセパラブルフラスコに、スチレン300g 及びビスフェノールA 2.1g を仕込んだ後、トルエン 180g を加えた。更にA 1BN7.5g を添加した。約30 分窒素をバブリングしながら系内を窒素置換した後に、80 ℃まで昇温し、30 分間前重合を行なった。その後、スチレン300g 及びA 1BN7.5g を、トルエン180g に溶解した溶液を一時間かけて滴下した。その間温度が85 ℃ ± 5 ℃ の範囲になるよう調整した。滴下終了後、温度を85 ℃ ± 5 ℃ の範囲に調整しながら、7 時間重合を継続した。その後、加熱・減圧しながらトルエン溶媒を留去し、最終的に240 ℃、10t 0rr、20 分間減圧蒸留して、520g のスチレンー

9

ビスフェノールAの付加物を得た。得られたスチレンービスフェノールAの付加物の物性を表1に示す。

【0034】実施例4(スチレンージアリルテレフタレートーメタクリル酸共重合体の製造)

2リットルのセパラブルフラスコに、スチレン210 g、ジアリルテレフタレート30gおよびメタクリル酸 60gを仕込んだ後、トルエン126gおよびイソプロ パノールを54g加え、溶解した後、AIBN7.5g を添加した。約30分窒素をバブリングしながら系内を 撹拌窒素置換した後に、80℃まで昇温し、30分間前 重合をおこなった。その後、スチレン210g、ジアリ ルテレフタレート30gメタクリル酸60g及びAIB N7.5gを、トルエン126gおよびイソプロパノー ル54gからなる混合溶媒に溶解した溶液を一時間かけ て滴下した。その間温度が85℃±5℃の範囲になるよ う調整した。滴下終了後、温度を85℃±5℃の範囲に 調整しながら、7時間重合を継続した。その後、加熱・ 減圧しながら溶媒を留去してゆき、最終的に240℃、 10torr、20分間減圧蒸留をおこない、500g のスチレンージアリルテレフタレートーメタクリル酸共 重合体を得た。得られたスチレンージアリルテレフタレ ートーメタクリル酸共重合体の物性を表1に示す。

【0035】比較例1 (スチレン重合体の製造)

2リットルのセパラブルフラスコにトルエン600g、スチレン600gを仕込んだ後、系内を20分間窒素置換した。窒素気流下において、系内温度を20℃に保ちながら重合触媒三フッ化ホウ素・エーテル錯体9gを30分かけて系内に滴下した。その後、20℃で4時間保温し、重合反応をおこなった。反応終了後、反応溶液を分液ロートに移し、1%水酸化ナトリウム500g水溶液で触媒を失活させた。アルカリ溶液を抜き出した後、pHが7になるまで、500m1の水で4回水洗した。洗浄水を抜き出した後、硫酸マグネシュウムでトルエン溶液を乾燥させた。乾燥剤を濾過分別した後、溶液を減圧蒸留し、550gのオリゴスチレンを得た。蒸発条件は最終的に220℃、10torr、15分であった。得られたオリゴスチレンの物性を表1に示す。

【0036】実施例5(スチレン重合体とジアリルテレフタレート重合体の混合物の製造)

2リットルのセパラブルフラスコに、ジアリルテレフタ 40

レート300gを仕込んだ後、トルエン180gを加え、溶解した後、AIBN7.5gを添加した。約30分窒素をバブリングしながら系内を窒素置換した後に、80℃まで昇温し、30分間前重合をおこなった。その後、ジアリルテレフタレート300g及びAIBN7.5gを、トルエン180gに溶解した溶液を一時間かけて滴下した。その間温度が85℃±5℃の範囲になるう調整した。荷下終了後、温度を85℃±5℃の範囲になる調整した。滴下終了後、温度を85℃±5℃の範囲にない。調整しながら、15時間重合を継続した。その後、加熱・減圧しながら溶媒を留去し、最終的に240℃、10torr、20分間減圧蒸留した。得られた減圧蒸留物を、3kgのメタノールの中に注ぎ、重合物を析出させた。得られた析出物を吸引ろ過後、減圧乾燥機内で100℃、20torrの条件下で2時間減圧乾燥した。最

10

【0037】比較例2 (スチレンーメタクリル酸メチル 共重合体の製造)

た。得られた樹脂組成物の物性を表1に示す。

終的に38gのジアリルテレフタレート単独重合体を得

た。比較例1で得られたスチレン単独重合体190gと ジアリルテレフタレート単独重合体38gを220℃に

おいて加熱混合し、スチレン単独重合体とジアリルテレ

フタレート単独重合体からなる樹脂組成物310gを得

2リットルのセパラブルフラスコに、スチレン240g およびメタクリル酸メチル60gを仕込んだ後、トルエン180gを加え、溶解した後、AIBN7.5gを添加した。約30分窒素をパブリングしながら系内を窒素 置換した後に、80℃まで昇温し、30分間前重合を行なった。その後、スチレン240g、メタクリル酸メチル60gおよびAIBN7.5gをトルエン180gに溶解した溶液を一時間かけて滴下した。その間温度が85℃±5℃の範囲になるよう調整した。滴下終了後、温度を85℃±5℃の範囲に調整しながら、7時間重合を継続した。その後、加熱・減圧しながら溶媒を留去し、最終的に240℃、10torr、20分間減圧蒸留して、530gのスチレンーメタクリル酸メチル共重合体を得た。得られたスチレンーメタクリル酸メチル共重合体の物性を表1に示す。

[0038]

【表1】

	軟化点 (℃)	重量平均分 子量	色調ガー ドナー	カ*ラス転移 点 (℃)	5 % 加 熟 波 盘	溶解度パ ラメータ
		W- V	(G)		温度	
			_		(℃)	(cal ^{1/3} · cm ^{-8/2})
奥施例1	176	22100	1	128	3 3 2	9.6
実施例2	1 5 9	25400	1	101	3 1 8	9.5
実施例3	1 4 4	21000	< 1	103	3 1 5	> 9 . 3
実施例4	184	24500	1 -	1 3 0	3 2 6	9.8
実施例5	1 4 2	22200	1 - 2	103	302	9.4
比較例1	102	3010	< 1	6 0	256	9.3
比較例2	1 4 9	24300	< 1	100	308	9.2
比較例3	1 1 5	1720	< 1	6 8	265	8.5

【0039】表1中、比較例3は、水素化石油樹脂(荒 川化学工業(株)製:アルコンM-115)の物性を示 す。軟化点の測定は環球法による。ガラス転移点の測定 は、DSC(セイコー電子工業(株)製)による。5% 加熱減量温度の測定は、TG/DTA(セイコー電子工 業(株)製、SSC-5200)による。なお、5%加 熱減量温度とは、試料の5重量%が熱分解により減少し たときの温度をいい、耐熱性を特長とするエンジニアリ ングプラスチックでは成形加工温度が250℃以上の場 合が多いことから5%加熱減量温度が300℃以上であ ることが好ましい。極性基を有する芳香族ビニル系樹脂 の溶解度パラメーター(SP値)は、下記の計算によっ て算出する。芳香族ビニル系樹脂のSP値=(モノマー AのSP値*モノマーAのモル分率)+(モノマーBの SP値*モノマーBのモル分率)+(モノマーCのSP 値*モノマーCのモル分率)+…・・。ここで使用する モノマーのSP値としては、高分子データハンドブック 基礎編P595~P598記載のデータ(高分子学会編 ・培風館)、POLYMER HANDBOOK 3rd EDITION VII/526 ~539記載のデータ(WILEY INTERSCIENCE)及びこれら 記載のデータから容易に類推されるSP値を採用した。 なお、実施例3の S P 値は、 芳香族ビニル系樹脂に付加 したビスフェノールAの量が僅かと考えられるため>9. 3と示した。

【0040】(ポリカーボネート樹脂組成物の製造)実施例1~5または比較例1~3で得られた各種樹脂または樹脂組成物(ポリカーボネート用流動性改質剤)250gとポリカーボネート(商品名ユーピロンS-2000,三菱エンジニアリングプラスチックス(株)製)4750gをドライブレンドした後に、280℃の条件で

二軸反応押出し機により押出し混練し、ポリカーボネート樹脂組成物のペレットとした。得られたペレットについて以下の評価を行なった。なお比較例4としてポリカーボネートに流動性改質剤を入れていない例、比較例5として高流動タイプポリカーボネート(商品名ユーピロンH-4000,三菱エンジニアリングプラスチックス(株)製)単独の例及び比較例6にポリカーボネートーABSアロイ(商品名サイコロイC-1100,日本ジーイープラスチックス(株)製)単独の例についても同様にペレットを作成し評価した。評価結果を表2に示す。

【0041】 (流動性) 得られたペレットを用いて、280℃の射出条件で、幅2cm、厚さ1mmのアルキメデス渦巻き型金型に射出圧力1435kg/cm²、1845kg/cm²で射出し、その流動長(cm)を測定することにより評価した。流動長が長い方が流動性良好である。

【0042】(耐熱性)得られたペレットを用いて、280℃の射出条件で、荷重たわみ試験片を作成した。JISK7207に従い荷重たわみ温度を測定した。【0043】(透明性)上記試験片を目視し、成形物の透明性を評価した。透明なものを○、若干白濁が認められたものを△、白濁し透明性を失ったものを×とした。【0044】(臭気、発煙)射出時における臭気、発煙を官能評価した。ほとんど臭気発煙の無い物を○、やや臭気発煙を生ずるもの△、臭気発煙の著しいもの×とした。

【0045】 【表2】

	****	201/= 1	75	35 DR M	臭気・発煙
	流動性スパイラル 20-(cm)		は 単 形たわみ温	72 ea 13.	关风 光压
	1435kg	1845kg	度		
	∕om²	/cm²	(℃)		
実施例1	12.6	13.9	137	0	0
実施例2	11.1	12.6	137	0	0
実施例3	11.8	13.8	135	0	0
実施例4	11.2	12.5	136	0	0
実施例5	11.6	13,3	136	0	0
比較例1	9.6	10.6	123	0	Δ
比較例2	12.1	14.0	138	×	0
比較例3	11.2	13.1	130	×	Δ
比較例4	8.7	9.7	139	_	0
比較例5	13.5	14.7	128	0	0
比較例6	12.0	13.5	113	×	0

【0046】表2から、実施例1~5記載の本発明の流動性改質剤を添加したポリカーボネート樹脂組成物は、流動性、透明性、耐熱性、臭気・発煙に優れることが認められる。これに対し、比較例1のスチレン重合体は流動性が悪く、ガラス転移点、分子量が低いため耐熱性、臭気等も満足できていない。比較例2のスチレンーメタクリル酸メチル共重合体は極性基を有するものの溶解度パラメーターが本発明の範囲外にあるため透明性を満足

できていない。また、比較例3の水素化石油樹脂は、極性基を有しないため透明性が悪く、ガラス転移点、分子量が低いため耐熱性、臭気等も満足できていない。比較例5の高流動タイプポリカーボネートの例では、流動性、透明性及び臭気等は問題無く優れているものの耐熱性を満足できていない。比較例6のポリカーボネートーABSアロイは流動性、臭気等の問題はないものの、耐熱性、透明性を満足できていない。

フロントページの続き

(51) Int.C1.6

識別記号

FΙ

//(CO8F 212/00

220:06)

(CO8F 212/00

218:18)